DIAMOND-COATED TOOL

Publication number: JP9020981

Publication date:

1997-01-21

Inventor:

NIKA MICHIFUMI; KITAGAWA TAKAHIRO

Applicant:

TOYO KOHAN CO LTD

Classification:

- international:

B23B27/14; B23P15/28; C23C16/26; C23C16/27; C30B29/04; B23B27/14; B23P15/28; C23C16/26; C30B29/04; (IPC1-7): C23C16/26; B23B27/14;

B23P15/28; C30B29/04

- European:

Application number: JP19950189712 19950704 Priority number(s): JP19950189712 19950704

Report a data error here

Abstract of JP9020981

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a durable diamond-coated tool used in working the green compact of calcimined body of the hard powder produced by powder metallurgy and coated with a diamond film by vapor-phase synthesis. SOLUTION: A diamond film is formed on a substrate by vapor-phase synthesis method. In this case, the ratio of the hydrocarbons to hydrogen in the raw material to be supplied or the substrate temp. is controlled to form a film consisting of diamond and non-diamond carbon is formed, and the non-diamond carbon content in the film is adjusted to constitute a diamond-coated substrate provided with machinability of diamond and the lubricating effect of the the non-diamond carbon.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-20981

(43)公開日 平成9年(1997)1月21日

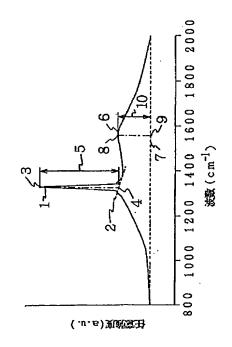
(51) Int.Cl. ⁵	融別記号 庁内整理番号	· FI	技術表示箇所
C 2 3 C 16/26		C 2 3 C 16/26	
B 2 3 B 27/14		B 2 3 B 27/14	Α
B 2 3 P 15/28		B 2 3 P 15/28	Α
C30B 29/04	7202-4G	C 3 0 B 29/04	X
		審查請求 未請求 請	水項の数5 FD (全 8 頁)
(21)出願番号	特顏平7-189712	(71)出願人 390003193	
		東洋鋼飯株	式会社
(22)出願日	平成7年(1995)7月4日	東京都千代	田区度が関1丁目4番3号
		(72)発明者 丹花 通文	
		山口県新南	陽市川崎二丁目17番地20号
		(72)発明者 北川 貴裕	:
		山口県下松	市大字西豊井1633番地
		(74)代理人 弁理士 太	田明男
		1	

(54) 【発明の名称】 ダイヤモンド被覆工具

(57)【要約】

【課題】粉末冶金法により製造される窒化ケイ素などの 硬質粉末の圧粉体、あるいは仮焼結体の加工に用いる、 気相合成法によるダイヤモンド皮膜を被覆した長寿命の ダイヤモンド被覆工具を提供する。

【解決手段】気相合成法により基体上にダイヤモンド皮膜を形成させる際に、原料である水素に対する炭化水素の供給割合、あるいは基体温度を制御してダイヤモンドと非ダイヤモンド炭素からなる皮膜を形成させ、かつ、皮膜中の非ダイヤモンド炭素の含有率を調整してダイヤモンドの切削性と非ダイヤモンド炭素の潤滑効果を兼備させたダイヤモンド被覆基体とする。





【特許請求の範囲】

【請求項1】 基体と、気相合成法により該基体上に形 成された、ダイヤモンドと非ダイヤモンド炭素とで構成 される皮膜からなる第1の層を被覆したダイヤモンド被 7万工具。

1

【請求項2】 前記第1の層が、ラマン分光法を用いて 測定したダイヤモンドに対する非ダイヤモンド炭素のス ペクトル強度比が3.0~18.0である皮膜であると とを特徴とする、請求項1 に記載のダイヤモンド被覆工

【請求項3】 前記皮膜が、少なくとも2層からなり、 前記第1の層を最上層とし、その下層に、少なくとも1 層のダイヤモンドと非ダイヤモンド炭素とで構成される 第2の層を有する複層の皮膜であることを特徴とする、 請求項1に記載のダイヤモンド被覆工具。

【請求項4】 前記工具を、基台に取り付けた、請求項 1~3のいずれかに記載のダイヤモンド被覆工具。

【請求項5】 基体上に、気相合成法によりダイヤモン ドと非ダイヤモンド炭素とで構成される皮膜を形成させ たのち、前記皮膜を該基体から剥離し、剥離した前記皮 20 膜を基台に固着するダイヤモンド被覆工具の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、粉末冶金法により 製造される窒化ケイ素などの硬質粉末の圧粉体、あるい は仮焼結体の加工に用いる、気相合成法によるダイヤモ ンド皮膜を被覆したダイヤモンド被覆工具に関する。

【従来の技術】粉末冶金法により製造される窒化ケイ素 などの硬質粉末の圧粉体、あるいは仮焼結体(以下圧粉 する場合、工具の摩耗が激しく工具寿命が著しく短く、 工具の長寿命化が求められている。これらのグリーンを 加工するために、グリーンの硬質粉末より高い硬度を有 するダイヤモンド工具を用いることが考えられるが、ダ イヤモンド工具によるグリーンの加工に関する記載は殆 ど見受けられない。数少ない一例として、ダイヤモンド 被覆工具による窒化ケイ素グリーン成形体の加工に関す る記載が、出光石油化学株式会社開発部ダイヤモンドP Jから、1991年6月25日に「ダイヤモンドコーテ ィング工具(出光ダイヤプラスR)によるセラミックス の切削」に報告されている。との報告によると窒化ケイ 素基体に、気相合成法により直接ダイヤモンドを10μ m被覆した工具を用いて窒化ケイ素からなるグリーンを 300m切削したところ、焼結ダイヤモンド工具による 場合よりも摩耗量が少なく、工具としての特性が向上す るととが報告されている。しかし、との方法による場合 は、ダイヤモンド被覆層が10μmと薄いために、30 0 m程度の短い切削距離でダイヤモンド層が摩耗して窒 化ケイ素基体が露出し、以後急激に摩耗が進行するとい う問題を有している。

[0002]

【発明が解決しようとする課題】本発明は、粉末冶金法 により製造される窒化ケイ素などの硬質粉末の圧粉体、 あるいは仮焼結体の加工に用いる、気相合成法によるダ イヤモンド皮膜を被覆した、長寿命のダイヤモンド被覆 工具を提供することを課題としている。

【課題を解決するための手段】本発明のダイヤモンド被 覆工具は、基体と、気相合成法により該基体上に形成さ れた、ダイヤモンドと非ダイヤモンド炭素とで構成され 10 る皮膜からなる第1の層を被覆したものである。この第 1の層は、ラマン分光法を用いて測定したダイヤモンド に対する非ダイヤモンド炭素のスペクトル強度比が3. 0~18.0である皮膜であることが望ましく、また皮 膜が、少なくとも2層からなり、前記第1の層を最上層 とし、その下層に、少なくとも1層のダイヤモンドと非 ダイヤモンド炭素とで構成される第2の層を有する複層 の皮膜であることも好ましい。さらに本発明のダイヤモ ンド被覆工具は、工具を基台に取り付けたものであると とが望ましい。との工具の製造方法は、気相合成法によ りダイヤモンドと非ダイヤモンド炭素とで構成される皮 膜を形成させたのち、皮膜を基体から剥離し、剥離した 皮膜を基台に固着するものであることが望ましい。

[0003]

【発明の実施の形態】本発明においては、気相合成法に より基体上にダイヤモンド皮膜を形成させる際に、原料 である水素に対する炭化水素の供給割合、あるいは基体 温度を制御してダイヤモンドと非ダイヤモンド炭素から なる皮膜を形成させ、かつ、皮膜中の非ダイヤモンド炭 素の含有率を調整してダイヤモンドの切削性と非ダイヤ 体、および仮焼結体を総称してグリーンという)を加工 30 モンド炭素の潤滑効果を兼備させたダイヤモンド被覆基 体とすることにより、粉末冶金法により製造される窒化 ケイ素などの硬質粉末の圧粉体、あるいは仮焼結体を加 工する場合の、耐摩耗性に優れた寿命の長いダイヤモン ド被覆工具として適用可能であることが判明した。

> 【0004】以下、本発明を実施例により、詳細に説明 する。本発明の、気相合成法によりダイヤモンド皮膜を 形成させる基体としては、珪素、モリブデン、タングス テン、ニオブ、鉄、銅、銀、金、白金、マンガン、ニッ ケル、コバルト、タンタル、チタン、クロム、ジルコニ ウムなどの金属、ボロン、黒鉛などの非鉄金属単体、炭 化珪素、炭化タングステン、炭化チタン、炭化タンタル などの炭化物、アルミナ、シリカ、ジルコニアなどの酸 化物、窒化ボロン、窒化ケイ素、窒化チタンなどの窒化 物、炭化タングステンとコバルト、またはニッケルを主 体とする超硬合金、あるいはこれにさらに炭化チタン、 および/または炭化タンタルを添加したものなどが使用 可能である。中でも、基体上に析出するダイヤモンドと 熱膨張係数の差が小さいものが好ましく、かつ経済性お よび実用性の見地から、モリブデン、タングステン、珪 50 素、炭化タングステン、炭化珪素、窒化珪素、および炭

3

化タングステンとコバルトを主体とする超硬合金などが 本願発明のダイヤモンド皮膜を形成させる基体として好 ましい。

【0005】ダイヤモンド皮膜と基体との密着性を高め るために、基体表面にはレーザ照射などにより、窪みを 設けてもよい。基体表面に窪みを形成させる手段として は、例えばYAGレーザを用いることが望ましいが、エ キシマレーザ、炭酸ガスレーザなどのレーザや、あるい はイオンビーム、フォトレジストなどの他の手段を用い ても差し支えない。上記の基体表面上に、水素と炭化水 10 素からなる作動気体中で気相合成法を用いてダイヤモン ド皮膜を形成させる。気相合成法としてはマイクロ波プ ラズマCVD法、熱フィラメントCVD法、DCプラズ マCVD法、RFプラズマCVD法などを適用すること ができるが、本発明には成膜条件の制御が容易な、マイ クロ波プラズマCVD法を用いることが好ましい。

【0006】作動気体の炭素源となる炭化水素として は、メタン、エタン、プロパン、ブタンなどの飽和炭化 水素、エチレン、プロビレン、アセチレンなどの不飽和 炭化水素、メタノール、エタノール、ブタノール、イソ プロパノールなどのアルコール類、アセトン、メチルエ チルケトンなどのケトン類、ベンゼン、トルエンなどの 芳香族化合物などが使用可能であるが、経済性、および 実用性の点でメタンの使用が好ましい。これらの炭化水 素の水素に対する供給割合を制御することによって、得 られるダイヤモンド皮膜中の非ダイヤモンド炭素の含有 率を調整することができる。炭化水素の供給割合を高く すると、非ダイヤモンド炭素の含有率が高くなり、炭化 水素の供給割合を低くすると、非ダイヤモンド炭素含有 率が低くなる。場合によってはこの混合気体に、アルゴ 30 ンなどの不活性気体を添加して混合し、希釈して使用す ることも可能である。

【0007】この作動気体中でマイクロ波出力を印加 し、基体上にダイヤモンド皮膜を形成させる。このとき 基体を加熱あるいは冷却するか、あるいはマイクロ波出 力により基体温度を制御することによって、得られるダ イヤモンド皮膜中の非ダイヤモンド炭素の含有率を調整 することができる。基体温度を低くするとダイヤモンド 中の非ダイヤモンド炭素含有率が高くなり、基体温度を 高くすると、非ダイヤモンド炭素含有率が低くなる。本 40 発明においては、ダイヤモンド皮膜中の非ダイヤモンド 炭素の含有率を、イギリスRENISHAW社製顕微ラ マンシステム2000を用いてダイヤモンド皮膜のラマ ン分光を測定し、ダイヤモンドのスペクトル強度に対す る非ダイヤモンド炭素のスペクトル強度の比として表し た。ラマン分光の測定は一辺が3.5mmの正三角形 で、約0.25mmの厚さのダイヤモンドを測定試料と し、出力: 25 mW、スポット径: 2 μmのヘリウムー ネオンレーザを用いて実施した。図1にラマン分光スペ

ペクトルに対する非ダイヤモンド炭素のスペクトルの強 度比の決め方を説明する。図1において、まずピークが 1332cm⁻¹にあるダイヤモンドのスペクトルについ て、スペクトルの立ち上がり開始部と終了部の間でベー スライン1を引き、1332cm⁻¹のピークの頂点から 下した垂線とベースライン1との交点までの任意強度 (a. u.) の差をダイヤモンドのスペクトル強度とす る。引きつづいて、ダイヤモンドと非ダイヤモンド炭素 の混合スペクトルの裾野の一方の麓である800cm-1 と他方の麓である2000cm の間でベースライン2 を引き、ピークが1580cmったある、非ダイヤモン ド炭素のスペクトルのピークの頂点から下した垂線とベ ースライン2との交点までの任意強度の差を非ダイヤモ ンド炭素のスペクトル強度とし、ダイヤモンドのスペク トル強度に対する非ダイヤモンド炭素のスペクトル強度 の比をもってスペクトル強度比とした。なお、スペクト ル強度比の決定は、スパッター直後の皮膜で測定したス ベクトル強度、およびスパッターし、さらにダイヤモン ド析出表面を研磨した後の皮膜で測定したスペクトル強

20 度のいずれを用いて決定しても差し支えない。

【0008】ラマン分光によるダイヤモンドに対する非 ダイヤモンド炭素の好ましいスペクトル強度比の範囲は 3.0~18.0のであり、5.0~15.0の範囲が より好ましい。18.0を越えると非ダイヤモンド炭素 含有率が高くなり、皮膜の硬度が低下し、摩耗が激しく なる。逆に3. 0未満になると皮膜の硬度は上昇するが 潤滑性が低下し、局部的な異常摩耗が進行する。上記の ようにして得られたダイヤモンド被覆物は、ダイヤモン ド析出表面を研磨した後、使用に供されることが好まし い。このようにして得られたダイヤモンド被覆物は、基 体の性状により、そのままダイヤモンド被覆工具として 使用できるが、被覆基体をレーザなどで切り出した後、 切削バイトなどの基台にロー付けなどの方法を用いて固 着したダイヤモンド被覆工具として使用することもでき る。あるいは、被覆基体を酸などの溶液中に浸漬し、基 体のみを溶解除去するなどの方法を用いて、基体上に形 成したダイヤモンド皮膜を基体から剥離し、レーザで所 望の形状に切り出した後、工具基体にロー付などの方法 を用いて固着したダイヤモンド被覆工具としても使用で きる。

[0009]

【実施例】

(実施例1)ダイヤモンド皮膜を形成させる基体とし て、放電焼結法を用いて作成された炭化タングステンと 不可避的不純物のみからなる、市販の超硬合金工具(J ISK10 TNGA160408) と同一の形状に成 形された、3.3μmの平均粒径を有するコバルトフリ 一の超硬合金を準備した。

この基体表面に、マイクロ波 プラズマCVD法により作動圧力を70toェェとし、 クトルの一例を示し、本図に基づいてダイヤモンドのス 50 表1に示す条件で気相合成法により、 250μ mの厚さ

5

のダイヤモンド皮膜を第1の層として形成させた。このようにして得られたダイヤモンド皮膜のラマン分光を測定して、ダイヤモンドに対する非ダイヤモンド炭素のスペクトル強度比を求めた結果を表2に示す。得られたダイヤモンド被覆超硬合金のダイヤモンド析出表面を研磨した後、下記に示す条件で、1次平均粒子系が 0.8μ mからなる窒化ケイ素粉末を1.5t/cm²でCIP成形した窒化ケイ素グリーン成形体(密度 2.2g/cm³)を400m切削加工して、工具の逃げ面摩耗量を測

* ヤモンド工具DX160(TNGA160408)を用い、同一の窒化ケイ素グリーン成形体を400m切削加工し工具の逃げ面摩耗量を測定した。結果を表2に示す。本発明の実施例のダイヤモンド被覆超硬合金は、汎用の焼結ダイヤモンド工具より優れた耐摩耗性を示す。これに対し、比較例のダイヤモンド被覆超硬合金は耐摩耗性が汎用の焼結ダイヤモンド工具より劣る。

[0010]

【表1】

定した。比較工具として東芝タンガロイ(株)の焼結ダイ*10

	·			
試料	第1の層の合成条件			
番号	基板温度 (°C)	水素流量 (SCOM)	メタン流量 (SCCM)	マイクロ波 出力(W)
1	880	98	2	1200
2	880	9 5	5	1200
3	880	9 2	8	1200
4	880	9 0	10	1220
5	880	9 5	5	1250
6	880	9 9	1	1200
7	880	9 5	5	1000
8	880	9 5	5	1350

[0011]

【表2】

試料番号	スペクトル強度比	逃げ面摩耗量 (μm)	区分
1	3. 38	47.5	実施例
2	8. 26	52.0	実施例
3	12.80	60, 5	実施例
4	17.85	89. 0	実施例
5	0.07	72.0	実施例
6	6.23	46.5	実施例
7	19. 58	94. 5	比較例
8	0.41	103.0	比較例
DX160	-	65.5	比較基準

[切削加工条件]

工作機械:池貝鉄工(株)CNC旋盤AX25II

切削方式:乾式外周長手旋削 切削速度:40m/min 送り :0.05mm/rev

切り込み: 1.0 mm

【0012】(実施例2)ダイヤモンド皮膜を形成させ る基体として、25mm角の単結晶シリコン基板(10 0)を準備した。この基体表面に、マイクロ波ブラズマ 30 に示す。本発明の実施例のダイヤモンド被覆超硬合金 CVD法により作動圧力を70torrとし、表3に示 す条件で気相合成法により、250μmの厚さのダイヤ モンド皮膜を第1の層として形成させた。このようにし て得られたダイヤモンド皮膜のラマン分光を測定して、 ダイヤモンドに対する非ダイヤモンド炭素のスペクトル 強度比を求めた結果を表4に示す。引きつづいて、フッ

化水素酸と硝酸の混合液に浸漬しシリコン基体を溶解除 去し、得られたダイヤモンド被覆基体の析出表面を研磨 した後、レーザで切り出して超硬合金(JIS K10 TNGA160408) の工具基体にロー付けしてダ イヤモンド被覆工具とした。このようにして得られたダ イヤモンド被覆工具を用い、実施例1に示した切削加工 条件と同一の条件で、窒化ケイ素グリーン成形体を切削 加工して、工具の逃げ面摩耗量を測定した。結果を表4 は、汎用の焼結ダイヤモンド工具より優れた耐摩耗性を 示す。これに対し、比較例のダイヤモンド被覆超硬合金 は耐摩耗性が汎用の焼結ダイヤモンド工具より劣る。 [0013]

【表3】

-	ſ
	u.

試料	気相合成条件			
番号	基板温度 (°C)	水素流量 (SCCM)	メタン流量 (SCCM)	マイクロ波 出力(W)
9	900	9 7	3	1200
10	880	9 7	3	1200
11	850	9 7	3	1200
12	850	9 5	5	1250
13	940	98	2	1220

[0014]

* *【表4】

試料番号	スペクトル強度比	逃げ面摩耗量 (μm)	区分
9	8. 27	56.0	実施例
10	5.40	47.5	実施例
11	7.07	45.0	実施例
12	18.53	110.0	比較例
13	0.41	88. 0	比較例
DX160	_	65.5	比較基準

【0015】 (実施例3) ダイヤモンド皮膜を形成させ る基体として、直径が30mmの超硬合金の丸棒をワイ ヤー放電加工法を用いて0.7mmの厚さに切り出し た。この表面にYAGレーザで孔径が0.005で深さ が0.0001mmで点の間隔が0.5mmの窪みを形 成した。この基体表面に、マイクロ波プラズマCVD法 により作動圧力を70 torrとし、表5に示す条件で 第2の層として125μmの厚さのダイヤモンド皮膜を 40 た。結果を表6に示す。本発明の実施例のダイヤモンド 形成させ、引きつづいて表5に示すように製膜条件を変 更して第1の層として125μmの厚さのダイヤモンド 皮膜を形成させた。得られたダイヤモンド被覆超硬合金 のダイヤモンドの析出表面を研磨した後、レーザで切り 出して超硬合金(JISK10 TNGA16040 8) にロー付けして、ダイヤモンド被覆工具とした。こ

のようにして得られたダイヤモンド被覆工具を用いて、 実施例1に示した切削加工条件と同一の切削加工条件で 窒化ケイ素グリーン成形体を3500m切削加工して、 工具の逃げ面摩耗量を測定した。比較工具として東芝タ ンガロイ(株)の焼結ダイヤモンド工具DX160(TN GA160408)を用い、同一条件で窒化ケイ素グリ ーン成形体を切削加工し、工具の逃げ面摩耗量を測定し 被覆超硬合金は、汎用の焼結ダイヤモンド工具より優れ た耐摩耗性を示す。これに対し、比較例のダイヤモンド 被覆超硬合金は耐摩耗性が汎用の焼結ダイヤモンド工具 より劣る。

[0016] 【表5】



-	\neg	

試料	気 相 合	成条件
番号	第1の層の気相合成条件	第2の層の気相合成条件
14	試料番号 4	試料番号 12
15	試料番号 2	試料番号 10
16	試料番号 8	試料番号 7
17	試料番号 8	試料番号 4

[0017]

* *【表6】

試料番号	逃げ面摩耗量 (µm)	区分
14	152.5	実施例
15	137.5	実施例
16	210.0	比較例
17	192. 0	比較例
DX160	172.5	比較基準

本発明の実施例に示すように、ダイヤモンドの気相合成 30 1 法において、ダイヤモンド皮膜中の非ダイヤモンド炭素 2 含有率を調整することにより、窒化ケイ素グリーン成形 3 体の加工において、焼結ダイヤモンド工具よりも寿命の 4 長いダイヤモンド被覆工具が得られる。 下

[0018]

【発明の効果】以上で説明したように、本願発明により、窒化ケイ素グリーン成形体の加工において、工具寿命の長い気相合成法によるダイヤモンド被覆工具の提供が可能となる。

【図面の簡単な説明】

【図1】気相合成法によるダイヤモンドのラマン分光による測定の一例である。

【符号の説明】

- 1 ダイヤモンドのスペクトル
 - 2 ベースライン1
- 3 ダイヤモンドのスペクトルのピークの頂点
- 4 ダイヤモンドのスペクトルのピークの頂点から 下した垂線とベースライン1との交点
- 5 ダイヤモンドのスペクトル強度
- 6 非ダイヤモンド炭素のスペクトル
- 7 ベースライン2
- 8 非ダイヤモンド炭素のスペクトルのピークの頂

点

- 40 9 非ダイヤモンド炭素のスペクトルのピークの頂 点から下した垂線とベースライン2との交点
 - 10 非ダイヤモンド炭素のスペクトル強度



